(19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開發号 特開2002-97375

(P2002-97375A)

(43)公開日 平成14年4月2日(2002.4.2)

		(43)公閒日	平成14年4月2日(2002.4.2)
(51) Int.CL'	織別配号	FI	デーマュート*(参考)
COSL 101/	03	COSL 101/00	4F071
B29C 45/	00	B 2 9 C 45/00	4F206
C08J 5/	00 CER	CO8J 5/00	CER 41002
	CEZ		CE2 5H026
C08K 7/	06	COSK 7/06	
	審查	自求 未海求 請求項の数10 OL	(全 1) 頁) 最終頁に続く
(21)出顧番号	特爾2000-289624(P2000-28962	(71)出版人 000003159 東レ株式会社	
(22) 出頭日	平成12年9月22日(2000.9.22)	東京都中央区 (72)発明者 神田 茂 東京都中央区 東レ株式会社 (72)発明者 鈴木 篤	日本概室町2丁目2巻1号日本概室町2丁目2巻1号
	*		<b>治威事祭場内</b>
			最終頁に続く

### (54) 【発明の名称】 競可塑性が膨組成物及び成形品

### (57)【要約】

【課題】 導電性、ガスパリア性、強度、耐腐食性、成形性に優れ、燃料電池セパレーターに適した熱可塑性制脂組成物を提供する。

【解決手段】 炭素繊維、カーボンナノチューブを熱可 塑性樹脂に配合する。

#### 【特許請求の萄囲】

【語求項 】】 炭素繊維及びカーボンナノチューブを含 有する熱可塑性樹脂組成物。

1

【請求項2】 炭素繊維の配台置が10~70重量%、 カーボンナノチューブの配合量がり、1~15重量%で ある語求項1記載の熱可塑性制脂組成物。

【語求項3】 炭素繊維の数平均繊維長(L)と微維径 (d) との比(L/d)が10~10、000である請 求項1または2記載の熱可塑性制脂組成物。

ミド、ポリアセタール、非液晶ポリエステル、ポリフェ ニレンオキシド、ポリカーポネート、ポリフェニレンス ルフィド、液晶ポリエステル、ポリエーテルケトン、ボ リエーテルエーテルケトン、ポリスルホン、ポリエーテ ルスルホン、ポリエーテルイミドおよびこれらのプレン 下物からなる群から選ばれる一種以上である請求項1~ 3のいずれかに記載の熱可塑性樹脂組成物。

【語求項5】 「熱可塑性樹脂がポリフェニレンスルフィ 下または液晶ポリエステルである請求項1~3のいずれ かに記載の熱可塑性樹脂組成物。

【語求項6】 熱可塑性樹脂がポリフェニレンスルフィ 上である請求項1~3のいずれかに記載の熱可塑性樹脂 组成物。

【請求項7】 請求項1~6のいずれかに記載の熱可塑 性樹脂組成物を成形して得られる成形品。

【語求項8】 成形品中の炭素繊維の数平均繊維長 (L) と繊維径(d) との比(L/d)が5~5、00 ()である請求項でに記載の成形品。

【語求項9】 語求項1~6のいずれかに記載の熱可整

【請求項10】 成形品中の炭素繊維の数平均微維長 (L)と繊維径(d)との比(L/d)が5~5、00 ①である請求項9に記載の燃料電池用セパレーター。 【発明の詳細な説明】

#### [00001]

【発明の層する技術分野】本発明は、炭素繊維およびカ ーポンナノチューブを含有する熱可塑性制脂組成物およ びそれから得られる成形品に関する。更に詳しくは、炭 よび成形性に優れた熱可塑性制脂組成物およびそれから 得られる成形品に関する。

#### [00002]

【従来の技術】近年、炭酸ガス排出問題に対応するため に石油資源から得ていたエネルギーを石油資源に依ちな い方法でエネルギーを供給する方法が検討されている。 その一つに焼料電池があり、焼料電池車用電源や一般家 庭用電源への普及を目指して開発が遊んに行われてい る。

【0003】燃料電池の各セルは、反応を司る電解質、

電解質を挟む1対の電極、電極に接触して電極からの禁 電を行うと共にガス流路、冷却水路を供給するセパレー ケーから形成されている。

【0004】このうち、セパレーターは電極からの集電 機能を有するために高度な導電性が必要である。また、 両面に燃料ガス流路および冷却水流路を形成するため、 ガスバリア性、強度、耐腐食性などが要求される。更に ガス流路および冷却水流路を形成する必要があり、優れ た成形性が要求される。

【請求項4】 数可塑性樹脂がポリオレフィン、ポリア 15 【0005】従来の方法としては、膨張鳥鉛粒子を加圧 して予備シートを形成させた後、ガス流路や冷却水道路 の付いた最終形状の金型で加圧して作製する方法(特別 平10-125337号公報)、金属セパレーター表面 に黄金層マトリックス中にフッ素樹脂またはフッ化黒鉛 粒子が共析、分散された貴金層複合メッキ被膜を形成す る方法(特闘2000-36309号公銀)、フェノー ル樹脂のような熱硬化性樹脂に多量の黒鉛を配合し、ブ レス成形により成形する方法(特闘平10-33492 7号公報)、微細な空隙部を有する金優材料の空隙部に | 20 | 導電性樹脂材料を緻密に充填する方法(特闘2000-67882号公報)、液晶ボリマーに黒鉛系炭素材を多 置に配合する方法(特関2000-17179号公銀) などが考案されている。

#### [0006]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、前記特 関平10-125337号公報に記載されている方法で は細かいガス流路、冷却水流路を金型形状とおりに忠寒 に形成することが困難な上に撥水性。強度が不足するた めに高分子化合物の塗布、含複等が必要になるという間 性樹脂組成物を成形して得られる紫斜電池用セパレータ 30 題点がある。また、前記特開2000-36309号公 報に記載されている方法では主材として金属を用いてい るために重量が大きくなること、また資金層をベースと する行料の被膜を形成させることからコストが高くなる 上に工程が複雑となり、現実的ではない。原に前記特別 平10-334927号公報に記載されている方法では 多量の黒鉛を配合した熱硬化性樹脂のプレス成形では細 かいガス流路、冷却水流路を金型形状どおりに忠実に形 成することが困難な上に、成形時間が長く、生産性に劣 るという問題点がある。前記特別2000-67882 **素徴能およびカーボンナノチューブを含有する導電性お 40 号公報に記載されている方法では金属材料を使用してい** るために錆の発生やイオンの溶出により出力が低下した り、耐久性が低下するという問題点があった。前記特闘 2000-17179号公報に記載されている方法では 高度な導電性を付与することはできるものの材料強度が 低い上に流動性に劣り、生産性に劣るという問題点がが ある。

> 【0007】このように従来の材料・方法では導電性、 ガスバリア性、強度、耐腐食性に優れたセパレーターを 効率良く、安価に製造するための材料や方法が見出され 50 ていなかった。

【りり08】そこで本発明ではこのような用途に適して おり、ガスパリア性、強度、耐腐食性、成形性に優れた 材料および成形品を提供することを課題とする。

[0009]

【課題を解決するための手段】そこで本発明者らは上記 の課題を解決すべく鋭意検討した結果、熱可塑性樹脂に 炭素微維とカーボンナノチューブを併用して配合するこ とにより、熱可塑性樹脂の成形性を損なうことなく高強 度化でき、かつ高度な導電性を付与し得ることを見出 し、本発明に到達した。

【0010】すなわち、本発明は、

- 1. 炭素繊維及びカーボンナノチューブを含有する熱可 塑性与脂组成物。
- 2. 炭素繊維の配合置が10~70重量%、カーポンナ ノチューブの配合質が(). 1~15重量%である前記1 記載の私可塑性樹脂組成物。
- 3. 炭素繊維の数平均繊維長(L)と微維経(d)との 比(L/d)が10~10.000である前記1または 2記載の熱可塑性制脂組成物、
- 4. 熱可塑性樹脂がポリオレフィン、ポリアミド、ポリー26 アセタール、非波晶ポリエステル、ポリフェニレンオキ シド、ポリカーボネート、ポリフェニレンスルフィド、 液晶ポリエステル、ポリエーテルケトン、ポリエーテル エーテルケトン、ポリスルホン、ポリエーテルスルホ ン、ポリエーテルイミドおよびこれらのプレンド物から なる群から選ばれる一種以上である前記1~3のいずれ かに記載の熱可塑性制脂組成物、
- 5. 熱可塑性樹脂がポリフェニレンスルフィドまたは液 晶ポリエステルである前記1~3のいずれかに記載の熱 可塑性制脂組成物、
- 6、熱可塑性樹脂がポリフェニレンスルフィドである前 記1~3のいずれかに記載の熱可塑性樹脂組成物。
- 7. 前記1~6のいずれかに記載の熱可塑性制脂組成物 を成形して得られる成形品。
- 8. 成形品中の炭素繊維の数平均繊維長(L)と微維径 (d)との比(L/d)が5~5,000である前記7 に記載の成形品.
- 9. 前記1~6のいずれかに記載の熱可塑性樹脂組成物 を成形して得られる燃料電池用セパレーター、
- 径(d)との比(L/d)が5~5、000である前記 9に記載の焼料電池用セパレーターを提供するものであ ð,

#### [0011]

【発明の実施の形態】以下に本発明を詳細に説明する。 【①①12】本発明で使用される炭素繊維はポリアクリ ル機能を原料とするPAN系炭素繊維、石油精製時の残 さであるピッチを原料とするピッチ系炭素繊維のいざれ も使用できる。

は特に制限は無いが、通常1~30μmであり、好まし くは3~20μmであり、更に好きしくは5~15μm である。

【りり14】本発明で使用される炭素機能の長さには特 に制限は無い。長い方が機械特性、準電性にとっては有 利に作用するが、成形時の流動性の点では繊維は短い方 が有利である。要求される導電性および成形性との兼わ 台いから適宜遺伝すれば良い。通常押出機によるコンパ ウンドや射出成形等の成形工程によって、繊維は監損す 10 る。このため、成形前のペレット中のガラス繊維及び炭 素徴能の繊維長及び繊維怪としては、数平均繊維長

(し)と繊維径(d)の比(L/d)が10~10.0 00の範囲にあることが好ましく、更に好ましくは10 ~8、000である。また、成形品中におけるL/aと しては、5~5、000の範圍にあることが好ましく。 夏に好ましくは10~3、000である。

【10015】 L/dが上記範囲であると、機械物性、導 写性に優れる一方、成形時の流動性にも優れ、微能同士 が絡み合いにくく、分散が良好となる。

【①016】なお、上記の数平均繊維長はペレットまた は成形品を45)C×5時間、アルゴンガス雰囲気下に おいて熱分解させて残った灰分から、1、000分本の繊 維について顕微鏡観察により測定した値から算出した値 である。

【①①17】本発明で使用される炭素機能はチョップド 繊維として押出機、ニーダー、パンパリーミキサーなど でカーボンナノチューブと熱可塑性樹脂と共に溶融混迫 しても良いし、ブルトルージョン法のように炭素徴能の 単微能または微能束を溶融した熱可塑性樹脂に含浸させ 30 ながら引き取ったものをカーボンナノチューブと熱可愛 性樹脂と共に溶融混雑しても良い。あるいはスクリュー 及び/またはンリンダーの少なくとも1部を裏面異形加 工した関議・機能長制御機構部を有する押出機を使用 し、この押出機に熱可塑性樹脂を供給して溶融させ、溶 融制脂中に連続状態の炭素微維を供給して上記開微・織 維長副御機枠部で関繊・切断し、溶融樹脂中に均一分散 させ、押出機から押出したものをカーボンナノチューブ と熱可塑性樹脂と共に溶融配緯しても良い。この方法で は単微粧を集束したロービングが好ましく用いられる。 10. 成形品中の炭素繊維の数平均微維長(L)と繊維 40 集束本数は特に限定されず、草繊維のモノフィラメント を10~50000本集束したものが作業性の面で好ま しく用いられる。この方法で用いられる押出機は、連続 状態の繊維を開鍵し、繊維長さを制御するようにスクリ ュー及び/又はシリンダーを加工した単語または多語の スクリュー式押出機であって、その内部に連続した繊維 状強化材の関徴度や繊維長の制御機構部を有するもので ある。

【①①18】本発明の樹脂組成物に配合される炭素繊維 の重量には特に制限は無いが、成形時の流動性。得られ 【10013】本発明で使用される炭素徴継の径について 50 る成形品の比重及び強度、導電性の観点から制脂組成物

全体の10~70宣置%であることが好ましい。より好 ましくは15~70重量%。 更に好ましくは20~65 宣堂%である。

【①①19】本発明で使用されるカーボンナノチューブ は、炭素六角製面が円筒状に閉じた単層構造あるいはこ れらの円筒構造が入れ子状に配置された多層構造をした 材料のことである。単層構造のみから構成されていても 多層構造のみから構成されていても良く、単層構造と多 **層構造が混在していてもかまわない。また部分的にカー** ボンナノチューブの構造を有している炭素材料も使用で 10 きる。また、カーボンナノチューブという名称の他にグ ラファイトフィブリルナノチューブといった名称で称さ れることもある.

【()()2()】カーボンナノチューブは、例えば炭素電極 間にアーク放電を発生させ、放電用電極の陰極表面に成 長させる方法。シリコンカーバイドにレーザービームを **昭射して加熱・昇夢させる方法、遷移金属系無媒を用い** て炭化水素を返元雰囲気下の気相で炭化する方法などに よって製造することができる。製造方法の違いによって 得られてくるカーボンナノチューブのサイズや形態は変 2G わって来るが、いずれの形態のものも使用できる。

【①①21】本発明の樹脂組成物に配合されるカーボン ナノチューブの重量には特に制限は無いが、成形時の流 動性、得られる成形品の比重及び強度、導電性の観点が ら樹脂組成物全体の()、1~15重量%であることが好 ましい。より好ましくは(). 5~1()重量%、更に好ま しくは1~8重量%である。

【①022】本発明で使用される熱可塑性制脂の種類に は特に制限は無いが、ポリオレフィン、ポリアミド、ポ リアセタール、非液晶ポリエステル、ポリフェニレンオ 30 キシド、ポリカーボネート、ポリフェニレンスルフィ ド、波晶ポリエステル、ポリエーテルケトン、ポリエー テルエーテルケトン、ポリスルホン、ポリエーテルスル ホン、ポリエーテルイミドおよびこれらのブレンド物か ちなる群から遊ばれる一種が好ましく用いられる。これ ちの中でも進動性の面からポリフェニレンスルフィドお よび波晶ポリエステルが特に好ましい。

【()()23】本発明で用いられるポリフェニレンスルフ ィド樹脂とは、一般式(1)で表される繰り返し単位を モル%以上であることが好ましく、より好ましくは80% モル%以上、特に好ましくは90モル%以上である。疑 り返し単位(1)の含有量が70モル%未満の場合には 耐熱性および剛性が低下する傾向が見られる。一般式

(1)以外の繰り返し単位としては、一般式(2)~

(8)で表される機造単位が用いられる。

[0024]

[化]

[0025] [(t2] (2) [0026] [(13] [0027] [化4] [0028] [化5] [0029]

[(£6] **(6)** 

[0030] [作7]

[0031]

[128] **CH** 

【0032】本発明で用いるポリフェニレンスルフィド **物脂としては、長さ31.75mm、径2.10mmの** オリフィスを用い、温度316℃、荷重20gで測定し た時のメルトプローレイト(以下MFRと略す)が50 有する宣台体であり、その含有量は耐熱性の面から70 40 ~200g/minであるものが好ましい。更に好まし くは50~150g/10min、とりわけ70~15 Og/10minが好ましい。

> 【①033】また、本発明で用いるポリフェニレンスル フィド樹脂の灰分は、450~500℃で炭化させた 後、538℃で6時間灰化させた時の灰分残さ量で①。 3 () 重査%以下であることが好ましい。 更に好ましくは ①、25章置%以下、とりわけ〇、22章置%以下が好 ましい。

【①①34】とのようなポリフェニレンスルフィド樹脂 50 は公知の方法、例えば特公昭45-3368号公報、特

公昭52-12240号公報、特開昭61-7332号 公報に記載されている方法を用いて製造することができ る。本発明においては、前記公報に記載されている方法 で得られたポリフェニレンスルフィド樹脂を空気中加熱 により架橋・高分子登化、室業などのガス雰囲気下ある いは減圧下での熱処理、有機溶剤・熱水・酸性水溶液・ アルカリ性水溶液などによる洗浄を貼した上で使用して も良い。特に有機控削で洗浄すると低分子量成分が除去 されるため、溶融成形時のガス発生、金型関係は低減さ れる。その場合の有機溶剤としては、N-メチルビロリ 10 シナフタレン、2,7-ジヒドロキシナフタレン、2, ドン、N、N'ージメチルホルムアミド、N、N'ージ メタルアセトアミド、1、3ージメチルイミダゾリジノ ン、ヘキサメチルホスホンアミド、ピペラジノンなどの **含窒素溶剤、ジメチルスルホキシド、ジメチルスルホ** ン、スルホランなどのスルホン系溶剤、アセトン、メチ ルエチルケトン。ジエチルケトン、アセトフェノンなど のケトン系溶剤、ジメチルエーテル、ジエチルエーテ ル、ジプロビルエーテル、1、4ージオキサン、テトラ ヒドロフランなどのエーテル系溶剤。クロロホルム、メ チレンジクロリド、四塩化炭素、トリクロロエチレン、 20 生成する構造単位が挙げられる。 ジクロロエチレン、クロルベンゼンなどのハロゲン系接 剤、メタノール、エタノール、プロパノール、ブタノー ル、ペンタノール、エチレングリコール、プロピレング リコール、ポリエチレングリコール。ポリプロピレング リコールなどのアルコール系絃削、フェノール、クレゾ ールなどのフェノール系溶剤、ベンゼン、トルエン、キ シレンなどの芳香族炭化水素系溶剤。ペンタン、ヘキサ ン。シクロヘキサン、ヘブタン、オクタンなどの敵和炭 化水素系溶剤などが挙げられる。

【0035】また、酸性水溶液、アルカリ性水溶液につ 30 いては、ポリフェニレンスルフィド樹脂を分解する作用 の無いものであれば特に制限は無く、酢酸、塩酸、硫 酸、漢酸、有機カルボン酸、有機スルボン酸、各種水酸 化アルカリ水溶液などが用いられる。

【0036】また、酸魚水物、エポキシ基、イソシアネ ート基などの官能基を有する化合物で処理しても良い。 【①①37】本発明で用いられる液晶ポリエステルは芳

香族オキシカルボニル単位、芳香族ジオキシ単位、脂肪 族ジオキシ単位、芳香族ジカルボニル単位から遺ぼれる 構造単位からなる。芳香族オキシカルボニル単位の具体 例としては9~ヒドロキシ安息香酸。6~ヒドロキシー 2-ナフトエ酸から生成する標準単位、芳香族ジオキシ 単位の具体例としては4、4、 - ジヒドロキシジフェニ ル、ヒドロキノン、3、3、、5、5、一テトラメチル ー4、4.-ジヒドロキンピフェニル、t-ブチルヒド ロキノン、フェニルヒドロキノン、2、6-ジヒドロキ 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、4。 4.~ジヒドロキシジフェニルエーテルから生成する機 造単位、脂肪族ジオキシ単位の具体例としてはエチレン グリコール、プロピレングリコールから生成する構造単 位、芳香族ジカルボニル単位の具体例としてはテレフタ ル酸、イソフタル酸、2、6-ナフタレンジカルボン 酸、4、4、-ジフェニルジカルボン酸、1、2-ビス (2-クロロフェノキシ)エタンー4、4~-ジカルボ ン酸、4,4'ージフェニルエーテルジカルボン酸から

【10038】好ましい液晶ポリエステルは、構造単位 (9)、(10)、(11)からなる液晶ポリエステル である。

[0039]

[(t9]

[0040]

[(£10]

$$-0-R1-0-$$
 (10)

[0041]

[(11]

$$- 00-R2-C0- (11)$$

【0042】ただし、式中R1は次の化学構造から選ば れた1種以上を表す。

[0043]

[(t12]

9

- CH : CH : -

【①①4.4】また式中R2は次の化学構造から選ばれた 1種以上を表す。ただし、Xは水素原子またはハロゲン 原子を表す。

\*[0045] [化13]

【①①46】上記襟造単位のうち、(10)については R1が4、4、一ピフェニレン、1、4ーフェニレン、 ジメチレンであるものが好ましく、(11)については R2が1, 4-フェニレン、2, 6-ナフタレンである ものが好ましい。

【①047】本発明で好ましく用いられる液晶ポリエス テルは上記の如く構造単位(9)、(10)、(11) からなる共宣合体である。その共宣合組成は任意に選ぶ ことができるが、次のような組成が好ましい。

機造単位 (9) (10) および (11) の台計に対し て30~95mo!%が好ましく、40~90mo!% がより好ましい。また、構造単位(11)は構造単位 (9)、(10) および(11) の合計に対して70~ 5mo!%が好ましく、60~10mo!%がより好き しい。また、構造単位(9)の構造単位(10)に対す るmo!比[(9)]/[(10)]は75/25~9 5/5であることが好ましく、より好ましくは78/2 2~93/7である。また、 構造単位 (11) は構造単 位(10)と実質的に等そルであることが好ましい。こ 50 2.6-ヒドロキシナフトエ酸などの芳香族ヒドロキシ

こで実質的に等モルとは、末端を除くポリマー主頭を標 成する標準単位が等モルであるが、末端を構成する標準 単位としては必ずしも等モルとは限らないことを意味す る。

【()()49】本発明で好ましく用いられる上記液晶ポリ エステルは上記構造単位(9)~(11)を構成する成 分以外に、3、3、一ジフェニルジカルボン酸、2、 2、 - ジフェニルジカルボン酸などの芳香族ジカルボン 酸、アジピン酸、アゼライン酸、セパシン酸、ドデカン [1)()48]上記機造単位(9)及び(10)の合計は 40 ジオン酸などの脂肪族ジカルボン酸、ヘキザヒドロテレ フタル酸などの脂深式ジカルボン酸、クロロヒドロキノ ン、3、4、-ジヒドロキンジフェニル、4、4、-ジ ヒドロキシジフェニルスルホン、4、4°ージヒドロキ シジフェニルスルフィド、4,4°ージヒドロキンベン ゾフェノンなどのジフェノール、1、2ープロパンジオ ール、1、3-プロパンジオール、1、4-プタンジオ ール、1、6-ヘキサンジオール、ネオペンチルグリコ ール、1、4ーシクロヘキサンジメタノールなどの脂肪 族または脂環式ジオール。m-ヒドロキシ安息香酸、

カルボン酸などを液晶性を損なわない範囲で共重合せし めることができる。

【0050】液晶ポリエステル樹脂の対数粘度には特に 制限は無いが、ペンタフルオロフェノール中、リ、1g /d L減度、60℃で測定した値が0.5~15dL/ まであることが好ましく。1~10 d L/gであること が特に好ましい。

【0051】また、液晶ボリエステルの溶融粘度には鈴 に制限は無いが、流動性の面から融点+10°Cの温度。 a·secであることが好ましく、0.5~100Pa ·secであることが好ましい。なお、ここで言う融点 (Tm)とは示差定査熱量測定において、宣温から20 で/分の昇温条件で測定した時に観測される吸熱ビーク 温度(Tm1)を観測後、Tm1+20℃の温度で5分 間保持した後、20℃/分の降温条件で室温まで冷却し た後、再度20°C/分の昇温条件で昇温した時に観測さ れる吸熱ビーク温度(Tn2)のことを指す。

【0052】液晶ポリエステルの製造方法には特に制限 が無く、公知のポリエステルの重縮合方法に準じて製造 26 ィライト、ベントナイト、アスペスト、タルク、アルミ することができる。例えば次のような方法で製造でき る。

(1) pーヒドロキシ安息香酸などのオキシカルボニル 単位形成性成分を除く成分から得られたポリエステルと pーヒドロキシ安息香酸とを乾燥窒素気液下で加熱溶融 し、アシドリシス反応によって共重合ポリエステルフラ グメントを生成させ、次いで減圧・増結させる方法。

(2) pーアセトキシ安息香酸および4。4°ージアセ トキンジフェニル、ジアセトキシベンゼンなどの芳香族 ジヒドロキシ化合物のジアシル化物と2.6ーナフタレ 30 鎮剤を2種類以上併用することも可能である。また、よ ンジカルボン酸、テレフタル酸、イソフタル酸などの芳 香族ジカルボン酸から脱酢酸縮重台反応させる方法。

(3) pーヒドロキシ安息香酸および4、4、-ジヒド ロキンジフェニル、ヒドロキノンなどの芳香族ジヒドロ キシ化合物と2、6ーナフタレンジカルボン酸。テレフ タル酸、イソフタル酸などの芳香族ジカルボン酸に無水 酢酸を反応させてフェノール性水酸量をアシル化した 後、脱酢酸重福合反応する方法。

(4) ローヒドロキシ安息香酸のフェニルエステル及び 4、4 ージヒドロキシジフェニル、ヒドロキノンなど 46 化防止剤、熱安定剤、滑剤、紫外線防止剤、染料や顔料 のジフェノールと2, 6-ナフタレンジカルボン酸、テ レフタル酸、イソフタル酸などの芳香族ジカルボン酸の ジフェニルエステルから脱フェノール重縮台反応により 液晶ポリエステルを製造する方法。

(5) pーヒドロキシ安息香酸および2, 6ーナフタレ ンジカルボン酸。テレフタル酸、イソフタル酸などの芳 **香族ジカルボン酸に所定量のジフェニルカーボネートを** 反応させてそれぞれジフェニルエステルとした後、4, 4` ~ジヒドロキシジフェニル、ヒドロキノンなどのジ

ポリエステルを製造する方法。

(6) ポリエテレンテレフタレートなどのポリエステル あるいはそのオリゴマーまたはビス(B-ヒドロキシェ チル)テレフタレートなど芳香族ジカルボン酸のビス (ピーヒドロキシエチル) エステルの存在下で上記

12

(2) または(3)の方法により液晶ポリエステルを製 造する方法。

【0053】液晶ポリエステルの重縮合反応は無触媒で も進行するが、酢酸第1錠、テトラブチルチタネート、 ずり速度1,000sec-1での値が0.5~200P 19 酢酸カリウム、酢酸ナトリウム、三酸化アンチモン、金 層マグネシウムなどの金属化台物を使用することができ る.

> 【10054】本発明で用いられる樹脂組成物には、本発 明の効果を損なわない範囲で、ガラス微准、チタン酸力 リウムウィスカ、酸化亜鉛ウィスカ、硼酸アルミニウム ウィスカ、アラミド繊維、アルミナ微維、炭化珪素繊 維、セラミック微維、アスベスト繊維、石コウ微能、金 **眉微能などの微能状充填削。ワラステナイト、ゼオライ** ト、セリザイト、カオリン、マイカ、クレー、バイロフ ナシリケートなどの鞋蹬塩、アルミナ、酸化鞋素、酸化 マグネシウム、酸化ジルコニウム、酸化チタン、酸化鉄 などの金属化合物、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウ ム、ドロマイトなどの炭酸塩、硫酸カルシウム、硫酸パ リウムなどの蘇酸塩、水酸化マグネシウム、水酸化カル シウム、水酸化アルミニウムなどの水酸化物、ガラスビ ーズ、ガラスプレーク、セラミックピーズ、塩化ホウ 素、炭化珪素およびシリカなどの非微能状充填削が挙げ られ、これらは中空であってもよく、さらにはとれら充 り優れた機械的強度を得る目的でこれら繊維状/非繊維 状充填材をイソシアネート系化合物。有機シラン系化合 物、有機チタネート系化合物、有機ボラン系化合物、エ ボキシ化合物などのカップリング剤で予備処理して使用 してもかまわない。

> 【0055】さらに、本発明の樹脂組成物には、タル ク. カオリン. 有機リン化合物、ポリエーテルエーテル ケトンなどの結晶核剤、次亜リン酸塩などの着色防止 剤、ヒンダードフェノール、ヒンダードアミンなどの酸 などの者色剤、帯電防止剤などの添加剤を添加すること ができる。

【りり56】本発明の樹脂組成物の製造方法に特に制限 は無い。炭素繊維、カーボンナノチューブ、熱可塑性制 脂、その他成分を一括してドライブレンドした後、押出 観、ニーダー、バンバリーミキサーなどで溶融混雑して も良いし、予め熱可塑性樹脂と炭素微能を溶融押出した ペレットとカーボンナノチューブ、その他成分を溶酔復 緯しても良い。あるいはブルトルージョン法で製造した フェノールを加え、脱フェノール重縮合反応により液晶 50 炭素繊維/熱可塑性制脂ペレットと予め熱可塑性樹脂と

カーボンナノチューブ、その他成分を溶融振縮したペレ ットを更に溶融混線しても良い。

【① 057】本発明の成形品の製造方法に特に制限は無 く、射出成形、射出圧縮成形、プレス成形などを用いる ことができるが、生産効率の観点から射出成形が好まし い。炭素繊維、カーボンナノチューブ、熱可塑性樹脂、 その他成分を一括してドライブレンドした後、そのまま 射出成形しても良いし、一旦全成分を溶融押出してペレ タイズしてから射出成形しても良い。あるいはプルトル ージョン法で製造した炭素機能/熱可塑性樹脂ペレット 19 と予め熱可塑性樹脂とカーボンナノチェーブ、その他成 分を溶融浪練したペレットをドライブレンドしてそのま ま射出成形しても良いし、西ペレットを一旦溶融押出し てベレタイズしてから射出成形しても良い。

 $\{0058\}$ 

【実施例】以下に実施例を示し、本発明を更に具体的に 説明するが、本発明はこれら真施例の記載に限定される ものではない。

【0059】以下の突旋側においてポリフェニレンスル フィド系材料の評価用試験片は、京芝機械!880型射 20 出成形機にて、シリンダー温度:320℃、金型温度: 140℃、射出速度:75%、射出压力:充填下限压力 +10kg/cm (G)の設定条件で射出成形することにより 作成した。

【0060】また、液晶ポリエステル系材料の評価用試 段片は、京芝機械1580型射出成形機にて、シリンダ 一温度: 3 4 5 °C、金型温度: 1 2 0 °C、射出速度: 7 5%、射出圧力:充填下限圧力+1()kg/cm²(G)の設定 条件で射出成形することにより作成した。

【①061】以下の真施例において、機械特性、ガス透 35 過性、体積固有抵抗の評価は次の方法により行った。 引張特性:ASTM D638に従って測定した。 曲げ特性:ASTM D790に従って測定した。 アイゾット筒撃強度:ASTM D256に従って測定 した。

ガス透過性:水素ガスについてはlmm厚みの試験片を

使用し、JIS K7126に記載されているA法 (差 圧法) に従って23℃、絶乾状態で測定した。また、水 蒸気については2.5 μm厚みの試験片を使用し、 JIS 体積固有抵抗:ASTM D257に従って測定した。 数平均繊維長(L)、繊維径(d):ベレットまたは成 形品を4.50°C×5時間。アルゴンガス雰囲気下におい て熱分解させて残った灰分から、1、000本の機能に

【0062】【参考例1】 ポリフェニレンスルフィド 制脂の製造

ついて顕微鏡観察により測定して算出した。

縄拌機付きオートクレープに水硫化ナトリウム水溶液。 4. 67 kg (水硫化ナトリウム25モル)、50%水 ちびにN-メチル-2-ピロリドン(以下NMPと略 す。) 8 kgを仕込み、捌拌しながら徐々に昇温し、水 3. 8 k g を含む図出水4. 1 L を除去した。残留複合 物に 1, 4ージクロロベンゼン3. 75kg (25.5) モル)ならびにNMP2kgを加えて230℃で1時間 加熱した。反応生成物を温水で5回洗浄後、90℃、p H4の酢酸水溶液25 L中に投入し、1時間攪拌した。 ポリフェニレンスルフィド樹脂を濾過し、濾液のp目が 7になるまで90℃のイオン交換水で洗浄した後、80 \*Cで24時間真空乾燥した。長さ31.75mm、径 2. 10mmのオリフィスを用い、温度316℃ 高重 20gで測定した時のメルトフローレイト(MFR)は 878/min. 450~500 ℃で炭化させた後、5

14

【0063】【参考例2】 液晶ポリエステル樹脂の製 造

登%であった。

38°Cで6時間灰化させた時の灰分残さ登は(). 19章

p~ヒドロキン安息香酸995重量部、4、4、~シヒ ドロキシジフェニル126重畳部、テレフタル酸112 宣量部、固有粘度がO、61dL/gのポリエチレンテー レフタレート216重置部及び無水酢酸969重量部を 規律質、営出管を備えた反応容器に仕込み、宣稿合を行 った。芳香族オキシカルボニル単位80m01%。芳香 族ジオキシ単位7、5m01%、エテレンオキシ単位1 2. 5mol%からなり、融点 (Tm) 3 1 4℃。(). 5mma×10mmのオリフィスを用い、温度324 °C. ずり速度1、000sec~で測定した時の溶融粘 度がI3Pa・secのペレットを得た。

【0064】[参考例3]径7mm、長さ48mmのグ ラファイト製スティックに、先端から中心軸に沿って径 3mm、深さ29mmの穴を開け、この穴にロジウム: 白金: グラファイト=5:5:2の混合粉末を詰めてカ ーポンナノチューブ製造用陽極を作成した。一方、9 9. 998%純度のグラファイトからなる径14mm、 長さ31mmの陰極を作成した。これらの電極を真空チ ャンパーの中に設置し、純度99、9%のヘリウムガス でチャンパー内部を置換し、直流アーク放電を行った。 院極と陰極の間隔を凛に1~2mmに制御し、圧力60 ①torr、電流70Aで放電を行った。陰極上に生成 20208に従って40℃、90%R日で測定した。 45 したカーボンナノチューブを取り出した。内径5nm、 外径10 nm. 長さ1~10 μmの単層及び復層のグラ ファイト層からなるカーボンナノチューブが得られた。 【りり65】[実施例1~8] 参考例1、参考例2で製 造したポリフェニレンスルフィド樹脂及び液晶ポリエス テル樹脂に直径了μmのPAN系炭素繊維(亰レ製・ト レカ" T3(1)) を数平均長さ6 mmに切断したチョッ プド機能及び参考例3で製造したカーボンナノチューブ を表1に示す比率で配合し、30mmゆの2輪押出機を 用いてボリフェニレンスルフィド制脂の場合は樹脂温度 酸化ナトリウム2 Kg(水酸化ナトリウム25モル)な 50 320℃、液晶ポリエステル樹脂の場合には静脂温度3

16

40℃で、スクリュー回転数150 r pmで溶融混線 し、樹脂組成物のペレットを製造した。このペレットを

15

\*の評価結果を表しに示す。

[0066]

用いて射出成形により各種試験片を作製した。各種特性\*

【表】】

表1

实施例		实施例)	货施例 2	天施例8	<b>兴起例</b> 4	实施例 6	实施约6	实施例7	实施制息
民芸術者	(ut%)	30	30	30	30	1.5	1.5	50	30
カーボンナノチューブ	(u4 <del>%</del> )	u?	1	3	3	10	14	0.5	1
<b>熱可愛性謝障 *1</b>	(健康)	PPS	PPS	PP5	₽PS	rps	PPS	PPS	LCP
•	(41%)	69.5	<del>6</del> 9	67	ట	75	71	49.5	69
引張強化	(MPs)	215	213	188	136	121	109	302	145
引張瑜斯伊度	( <b>%</b> )	2.4	2.3	2.0	1.7	1.4	1.2	2.1	2.3
始行连度	(MPa)	259	251	216	182	142	128	291	192
他们弹性举	(GPa)	20.1	19.4	17.3	16.1	13.4	10.2	22.6	22.1
アイソット衝撃値(ビノ・テ)	(रेतंक)	67	54	45	42	34	32	80	71
水锯劣ス造溢性 (cm. fre	o 2 -ai(n-24h)	28	27	25	23	32	28	18	15
水獭気透過性 (cm²/s	n * etna 24n)	0.29	9.28	0.25	0.24	0.33	0.27	0.19	Q.15
数平的锚棍長/平均镇繼径	(44))	71	20	71	72	71	70	73	71
	(成形品)	42	42	43	42	41	42	43	41
体模型有抵抗	( R cm)	0.2	9.1	90,0	0.08	90.0	11.17	n.co	0.05

<sup>\*!</sup> PPS:ポリフェニレンスルフィド樹崎、LCP:液品ギリエステル樹脂

【1)067】実施例1~8より本発明の組成物は機械的 特性、ガスパリア性、導電性に優れ、かつ射出成形可能 な材料であることがわかる。

【()()68】実施例1~4より、炭素微粧の配合量を3 ①wt%に固定し、カーボンナノチェーブ量を増量する 30 成形可能な材料が得られることがわかる。 と機械的特性が若干低下し、準常性が若干上昇すること がわかる。

【0069】実施例5~7より、炭素微維とカーポンナ ノチューブの配合量を大きく変えても機械的特性、ガス パリア性、導電性に優れ、かつ射出成形可能な材料が得 ちれるが、カーボンナノチューブを多量に配合しても導

弯性の大幅な向上は見られず、破械的特性は低下する傾 向が見られる。

【()()7()】実施例8より、マトリックス樹脂を変えて も機械的特性。ガスパリア性、導弯性に優れ、かつ射出

【0071】[比較例1~2]各成分の配合比率を表2 のようにする以外は真飽例1と同様にして樹脂組成物を 製造した。配合比率および特性評価結果を表2に示す。

[0072]

【表2】

17

比较別		比较例1	比较例2	<b>比較研</b> 多	比較例 4
KAN	(wt%)	30	-	<b>黒領 76.8</b>	ピッチ系奴集権権 5
カーボンナノチューブ	(wise)	_	3	硬化剂 4	是始 25 斯基性原始 50
<b>参可塑性形质 *</b> A	(種類)	PPS	PPS	工术中少数后	LCP
	(*PI%)	70	97	19.2	20
引張物度	(MPs)	223	ස	50	20
引强验断种度	( <i>w</i> )	2.5	13.2	1.3	u.s
的所謂	(MPs)	267	142	111	n
曲げ舞性率	(GPa)	20.2	3.7	4.1	2.1
アイゾット衝撃値(V/ff)	(J?m)	68	45	44	4.1
水素ガス基造性 (cm	* Ant * rater-24(i)	28	46	53	<b>52</b>
水黑气透涤性 (cm	² /m ² -mm-24h)	G.28	0.48	0.RB	6.86
<b>数平均衡能長/平均稅能径</b>	( 1° 69 F.)	70	-	-	-
	(取形品)	12	_	-	-
体模型有纸机	( ध ५३३)	149	1 × 18,	3.03	3.07

TI PPS:ポリフェニレンスルフィド母族。 LCP:液晶ポリエステル樹族

【0073】比較例1~2より、カーポンテノチューブ 又は炭素繊維の一方が欠けると機械的特性、ガスパリア 性、導電性、射出成形性のすべてを満足する材料が得ら れないことがわかる。

【10074】 [実施例9] 実施例3で製造した組成物を 用い、図1に示す形状の金型を使用して樹脂温度320 ℃、金型温度150℃、冷却時間20秒で連続射出成形 を行った。連続1、000ショットを越えても不良の意 い成形品が安定して得られた。図1は、燃料電池セパレ 35 ーター用に水素ガス、酸素ガスまたは空気の適路を形成 させた平板であり、サイズ66mm×84mm。厚み3 mmである。当該平板には、ガス強略入り口A、ガス造 路出口Bおよびガス流路Cが備えられている。また、ガ ス流路の幅は2.5mm、深さは2mmである。

【0075】 [比較例3] 炭素粉末として粒径110 μ m以上かつ160mm以下の黒鉛粉末をエポキシ樹脂 〈伯化シェルエポキシ製"エピコート"807)に2 ():80重置部の比率で混合し、次いで硬化剤(油化シ して混合脱泡した。次いでこの材料を用い、温度 150 で、圧力10MPaで45分間プレス成形して各種評価 試験片を作成した。 更に成形後に150℃で6時間キュ アした後、物性を評価した。結果を表2に示す。

【0076】表2からわかるように、導電性には優れる ものの、機械的特性に劣ることがわかる。

【0077】 [比較例4]比較例3で調製した材料を用 い。図1に示す形状の平板のプレス金型を使用して温度 150℃、圧力10MPa. プレス時間4.5分で返続し

てプレス成形を行った。未充填、離型時破損などが発生 し、10ショットを越える連続プレス成形が出来なかっ た.

【0078】 [比較例5] 参考例2で製造した液晶ポリ エステル樹脂に膨張性黒鉛(住金ケミカル社製膨張性黒 鉛TEG 80 LTE-U)、カーボンブラック (ケ ッチェンブラックインターナショナル社製ケッチェンブ ラックEC》、ピッチ系炭素繊維(三菱化学製ダイアリ ードK223QG)を表2に示す割合で配合し、溶融揮 出した。得られたペレットを用いて射出成形を試みたが 成形できなかった。また、温度340℃、圧力10MP aで溶融プレス成形を行って各種評価試験片を作成し、 物性を評価した。結果を表2に示す。表2からわかるよ うに、準電性には使れるものの観核的特性に劣ることが わかる。

### [0079]

【発明の効果】本発明を用いることにより、従来の方法 では得られなかった成形性に使れかつ高度な導電性を有 ェルエポキシ製 "エピキュア" IBM I 1 2 を 4 部添加 40 する樹脂組成物および成形品を得ることができる。また 本語明の樹脂組成物より優れた燃料電池セパレーターを 得ることができる。

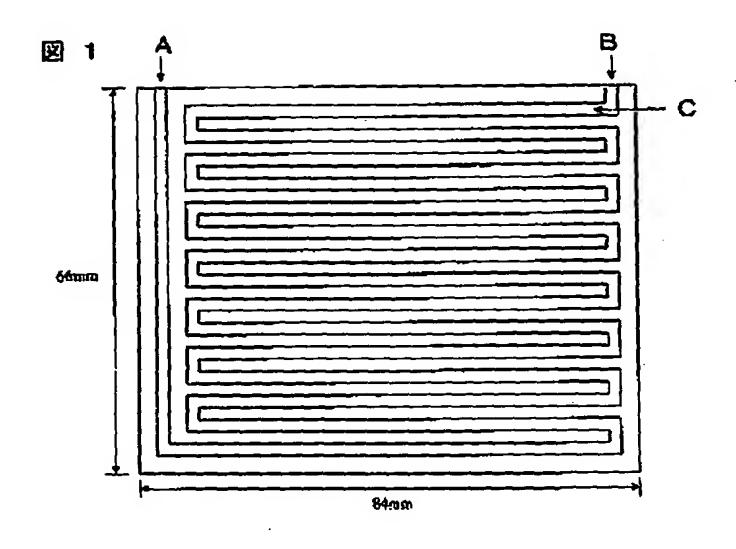
#### 【図面の簡単な説明】

【図1】実施例9、比較例4で使用した平板の平面構造 図である。

#### 【符号の説明】

A:ガス施路入り口 B:ガス施路出口 C:ガス流路

【図1】



## フロントページの続き

	·		
(51) Int.Cl.'	識別記号	Fi	ĵ-72-1′ (春考)
HOIM 8/02		HO1M 8/02	В
// B29K 83:60		B29K 83:00	
165:12		105:12	
B29L 31:00		B29L 31:00	

F ターム(参考) 4F071 AA02 AA43 AA62 AB03 AD01 AD06 AD07 AE15 AF08 AF37 AH15 BA01 BB05 BC03 4F206 AA24 AA34 AB18 AB25 AC07 AE03 JA07 JF02 4J602 AA011 BB001 CB001 CF001 CG001 CH091 CL001 CM041 CN031 DA016 FA046 FA116 FD010 FD116 CQ02 5H026 AA02 CC03 EE05 EE18 HH01 HH03 HH05

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2. \*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3. In the drawings, any words are not translated.

### **CLAIMS**

[Claim(s)]

[Claim 1] The thermoplastics constituent containing a carbon fiber and a carbon nanotube.

[Claim 2] The thermoplastics constituent according to claim 1 whose loadings of 10 - 70 % of the weight and a carbon nanotube the loadings of a carbon fiber are 0.1 - 15 % of the weight.

[Claim 3] The thermoplastics constituent according to claim 1 or 2 the number mean fiber length (L) of a carbon fiber and whose ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) are 10-10,000.

[Claim 4] The thermoplastics constituent according to claim 1 to 3 which is more than a kind chosen from the group which thermoplastics becomes from a polyolefine, a polyamide, a polyacetal, non-liquid crystal polyester, a polyphenylene oxide, a polycarbonate, a polyphenylene sulfide, liquid crystal polyester, a polyether ketone, a polyether ether ketone, a polysulfone, polyether sulphone, polyether imide, and these blend objects.

[Claim 5] The thermoplastics constituent according to claim 1 to 3 whose thermoplastics is a polyphenylene sulfide or liquid crystal polyester.

[Claim 6] The thermoplastics constituent according to claim 1 to 3 whose thermoplastics is a polyphenylene sulfide.

[Claim 7] Mold goods which fabricate a thermoplastics constituent according to claim 1 to 6, and are obtained.

[Claim 8] Mold goods according to claim 7 the number mean fiber length (L) of the carbon fiber in mold goods and whose ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) are 5-5,000.

[Claim 9] The separator for fuel cells which fabricates a thermoplastics constituent according to claim 1 to 6, and is obtained.

[Claim 10] The separator for fuel cells according to claim 9 the number mean fiber length (L) of the carbon fiber in mold goods and whose ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) are 5-5,000.

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

### **DETAILED DESCRIPTION**

[Detailed Description of the Invention]

[0001]

[The technical field to which invention belongs] this invention relates to the mold goods obtained from the thermoplastics constituent and it containing a carbon fiber and a carbon nanotube. Furthermore, it is related with the mold goods obtained from the thermoplastics constituent and it which were excellent in the conductivity and the moldability containing a carbon fiber and a carbon nanotube in detail.

[0002]

[Description of the Prior Art] Since a carbon-dioxide-gas eccrisis problem is coped with in recent years, the method of supplying energy by the method which does not depend the energy acquired from petroleum resources on petroleum resources is examined. A fuel cell is in one of them, and development is briskly performed aiming at spread to the power supply for fuel cell vehicles, or a power supply for home use.

[0003] Each cell of a fuel cell is formed from the separator which supplies a gas passageway and a cooling water way while it contacts one pair of electrodes and the electrode which sandwich the electrolyte which manages a reaction, and an electrolyte and performs current collection from an electrode.

[0004] Among these, since it has a current collection function from an electrode, advanced conductivity is required for a separator. Moreover, in order to form fuel gas passage and a circulating-water-flow way in both sides, gas barrier property, intensity, a corrosion resistance, etc. are required. Furthermore, it is necessary to form a gas passageway and a circulating-water-flow way, and the outstanding moldability is required.

[0005] After pressurizing the expanded-graphite particle and making a reserve sheet form as a conventional method, How to pressurize and produce with the metal mold of the last configuration where the gas passageway and the circulating-water-flow way were attached (JP,10-125337,A), A fluororesin or a graphite fluoride particle in a noble-metals matrix on a metal separator front face An eutectoid, How to form the distributed noble-metals compound plating coat (JP,2000-36309,A), How to blend a lot of graphites with thermosetting resin like phenol resin, and fabricate by press forming (JP,10-334927,A), The method (JP,2000-67882,A) of filling up precisely with conductive resin material the opening section of the metallic material which has the detailed opening section, the method (JP,2000-17179,A) of blending graphite system carbon material with a liquid crystal polymer so much, etc. are devised.

[0006]

[Problem(s) to be Solved by the Invention] however, a gas passageway fine by the method indicated by aforementioned JP,10-125337,A and a circulating-water-flow way -- metal mold -- since the top where it is difficult to form faithfully as a configuration runs short of water repellence and intensity, there is a trouble that the application of a high molecular compound, sinking in, etc. are needed Moreover, since the metal is used as main material by the method indicated by aforementioned JP,2000-36309,A, since a bird clapper and the coat of the material which uses noble metals as the base again are made to form, cost turns high up, a process becomes complicated, and a weight is not greatly realistic. furthermore, a gas passageway fine in press forming of the thermosetting resin which blended a lot of graphites by the method indicated by aforementioned JP,10-334927,A and a

circulating-water-flow way -- metal mold -- the trouble that a cycle time is long and inferior to productivity is in the top where it is difficult to form faithfully as a configuration By the method indicated by aforementioned JP,2000-67882,A, there was a trouble that an output declines according to generating of rust or elution of ion since the metallic material is used, or endurance fell. The trouble that the material strength of what can give advanced conductivity by the method indicated by aforementioned JP,2000-17179,A is inferior to a fluidity on a low, and inferior to productivity is

[0007] Thus, by the conventional material and method, the material or the method for it being \*\*\*\*\* efficient and manufacturing cheaply the separator excellent in conductivity, gas barrier property, intensity, and the corrosion resistance were not found out.

[0008] Then, in this invention, are suitable for such a use and let it be a technical problem to offer material and mold goods excellent in gas barrier property, intensity, the corrosion resistance, and the moldability.

[Means for Solving the Problem] Then, as a result of inquiring wholeheartedly that the above-[0009] mentioned technical problem should be solved, by using together and blending a carbon fiber and a carbon nanotube with thermoplastics, this invention persons found out that-izing could be carried out [ high intensity ] and advanced conductivity could be given, without spoiling the moldability of

thermoplastics, and reached this invention. [0010] Namely, the thermoplastics constituent with which this invention contains 1. carbon fiber and a carbon nanotube, 2. The thermoplastics constituent of one aforementioned publication whose loadings of 10 - 70 % of the weight and a carbon nanotube the loadings of a carbon fiber are 0.1 - 15 % of the weight, 3. The above 1 the number mean fiber length (L) of a carbon fiber and whose ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) are 10-10,000, or the thermoplastics constituent of two publications, 4. Thermoplastics A polyolefine, a polyamide, a polyacetal, Non-liquid crystal polyester, a polyphenylene oxide, a polycarbonate, A polyphenylene sulfide, liquid crystal polyester, a polyether ketone, A polyether ether ketone, a polysulfone, polyether sulphone, A thermoplastics constituent given in either of the above 1-3 which is more than kinds chosen from the group which consists of polyether imide and these blend objects, 5. A thermoplastics constituent given in either of the above 1-3 whose thermoplastics is a polyphenylene sulfide or liquid crystal polyester, 6. A thermoplastics constituent given in either of the above 1-3 whose thermoplastics is a polyphenylene sulfide, 7. Mold goods which fabricate the thermoplastics constituent of a publication to either of the above 1-6, and are obtained, 8. Mold goods given in the above 7 the number mean fiber length (L) of the carbon fiber in mold goods and whose ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) are 5-5,000, 9. The separator for fuel cells which fabricates the thermoplastics constituent of a publication to either of the above 1-6, and is obtained, 10. The number mean fiber length (L) of the carbon fiber in mold goods and a ratio (L/d) with the diameter of fiber (d) provide with the separator for fuel cells of a publication the above 9 which is 5-5,000.

[0011]

[Embodiments of the Invention] this invention is explained in detail below.

[0012] The carbon fiber used by this invention can use both the PAN system carbon fiber which uses the poly acrylic fiber as a raw material, and the pitch based carbon fiber which uses as a raw material the pitch which is a residue at the time of petroleum refining.

[0013] Although there is especially no limit about the path of the carbon fiber used by this invention, it is usually 1-30 micrometers, is 3-20 micrometers preferably, and is 5-15 micrometers still more

[0014] There is especially no limit in the length of the carbon fiber used by this invention. Although preferably. the longer one acts advantageously for a mechanical characteristic and conductivity, in respect of the fluidity at the time of fabrication, the shorter one of fiber is advantageous. What is necessary is just to choose from balance with the conductivity and the moldability which are demanded suitably. Usually, fiber is damaged by forming cycles by the extruder, such as a compound and injection molding. For this reason, as the fiber length and the diameter of fiber of the glass fiber in the pellet before fabrication, and a carbon fiber, it is 10-8,000 that the ratio (L/d) of number mean fiber length (L) and the diameter of fiber (d) is in the range of 10-10,000 desirable still more preferably.

8/28/2003

Moreover, as L/d in mold goods, it is 10-3,000 that it is in the range of 5-5,000 desirable still more preferably.

[0015] While it excels that L/d is the above-mentioned range in machine physical properties and conductivity, it excels also in the fluidity at the time of fabrication, fiber cannot become entangled easily, and distribution becomes good.

[0016] In addition, the above-mentioned number mean fiber length is the value computed from the value measured by microscope observation about 1,000 fiber from the ash content which was made to pyrolyze a pellet or mold goods under argon gas atmosphere for 450 degree-Cx 5 hours, and remained.

[0017] The carbon fiber used by this invention may carry out melting kneading with a carbon nanotube and thermoplastics by the extruder, the kneader, the Banbury mixer, etc. as chopped fiber, and may carry out melting kneading of what was taken over while infiltrating the thermoplastics which fused the single fiber or fiber bundle of a carbon fiber like the protrusion rod method with a carbon nanotube and thermoplastics. Or the extruder which has opening and the fiber length controlling mechanism section which carried out surface variant processing of the at least 1 section of a screw and/or a cylinder is used, melting of the thermoplastics is supplied and carried out to this extruder, the carbon fiber of the successive state may be supplied into a melting resin, it may open and cut in the above-mentioned opening and fiber length controlling mechanism section, uniform distribution may be carried out into a melting resin, and melting kneading of what was extruded from the extruder may be carried out with a carbon nanotube and thermoplastics. By this method, roving which converged the single fiber is used preferably. Especially a number of filament in strand is not limited, but what converged the monofilament of a single fiber 10-50000 is preferably used in respect of workability. The extruder used by this method opens the fiber of the successive state, and as a fiber length is controlled, it is a screw-type extruder of the monopodium which processed the screw and/or the cylinder, or a multiple spindle, and it has the controlling mechanism section of the degree of opening of a fibrous reinforcement, or fiber length which followed the interior. [0018] Although there is especially no limit in the weight of the carbon fiber blended with the resin constituent of this invention, it is desirable that they are a conductive viewpoint to the fluidity at the time of fabrication, the specific gravity of the mold goods obtained and intensity, and 10 - 70% of the weight of the whole resin constituent. It is 20 - 65 % of the weight still more preferably 15 to 70% of the weight more preferably.

[0019] The carbon nanotube used by this invention is the material to which the monolayer structures which the carbon hex-steel side closed in the shape of a cylinder, or such cylinder structures carried out multilayer structure arranged in the shape of a nest. It may consist of only multilayer structure, even if it consists of only monolayer structures, and it does not matter even if monolayer structure and multilayer structure are intermingled. Moreover, the carbon material which has the structure of a carbon nanotube partially can also be used. Moreover, it may be called by name called a graphite fibril nanotube besides a name called a carbon nanotube.

[0020] A carbon nanotube generates arc discharge for example, between carbon electrodes, and can be manufactured using heating, the method of making it sublimate, and a transition-metals system catalyst by the method of carbonizing a hydrocarbon by the gaseous phase under reducing atmosphere etc. by irradiating a laser beam at the method and silicon carbide which are grown up into the cathode surface of an electrode pattern. Anything of a form can be used although the size and the form of a carbon nanotube which are acquired by the difference in the manufacture method change.

[0021] Although there is especially no limit in the weight of the carbon nanotube blended with the resin constituent of this invention, it is desirable that they are a conductive viewpoint to the fluidity at the time of fabrication, the specific gravity of the mold goods obtained and intensity, and 0.1 - 15% of the weight of the whole resin constituent. It is 1 - 8 % of the weight still more preferably 0.5 to 10% of the weight more preferably.

[0022] Although there is especially no limit in the kind of thermoplastics used by this invention, a kind chosen from the group which consists of a polyolefine, a polyamide, a polyacetal, non-liquid crystal polyester, a polyphenylene oxide, a polycarbonate, a polyphenylene sulfide, liquid crystal polyester, a polyether ketone, a polyether ether ketone, a polysulfone, polyether sulphone, polyether

imide, and these blend objects is used preferably. Especially a field to a fluid polyphenylene sulfide and fluid liquid crystal polyester are desirable also in these.

[0023] the polyphenylene-sulfide resin used by this invention is a polymer which has the repeat unit expressed with a general formula (1), and the content is more than 70 mol % from a heat-resistant field -- desirable -- more -- desirable -- more than 80 mol % -- it is more than 90 mol % especially preferably When the content of a repeat unit (1) is less than [70 mol %], the inclination for thermal resistance and rigidity to fall is seen. As repeat units other than a general formula (1), the structural unit expressed with general formula (2) - (8) is used.

[0024]

[0028]
[Formula 5]
$$-\langle \bigcirc \rangle - co -\langle \bigcirc \rangle - s - (5)$$

[0032] That whose melt flow rate (it omits Following MFR) when measuring by the temperature of 316 degrees C and 20g of loads, using a length of 31.75mm and the orifice of 2.10mm of diameters as a polyphenylene-sulfide resin used by this invention is 50 - 200 g/min is desirable. furthermore --

desirable -- 50-150g/-- 70-150g/10min is especially desirable 10 min

[0033] Moreover, after making it carbonize at 450-500 degrees C, as for the ash content of the polyphenylene-sulfide resin used by this invention, it is desirable that it is 0.30 or less % of the weight in the amount of ash content residues at the time of making it ash at 538 degrees C for 6 hours. Furthermore, 0.22 or less % of the weight is especially preferably desirable 0.25 or less % of the weight.

[0034] Such a polyphenylene-sulfide resin can be manufactured using the method indicated by a well-known method, for example, JP,45-3368,B, JP,52-12240,B, and JP,61-7332,A. In this invention, after performing washing according the polyphenylene-sulfide resin obtained by the method indicated by the aforementioned official report to heat treatment under gas atmosphere, such as crosslinked-polymer quantification and nitrogen, or reduced pressure, the organic solvent, hot water, acid solution, alkaline solution, etc. by heating among air, you may use it. since a low molecular weight constituent will be removed if it washes especially by the organic solvent -- the generation of gas at the time of melting fabrication, and metal mold -- corrosion is reduced As an organic solvent in that case, an N-methyl pyrrolidone, N, and N'-dimethylformamide, An N and N'dimethylacetamide, 1, 3-dimethyl imidazolidinone, Nitrogen-containing solvents, such as a hexa methyl HOSUHON amide and piperazinone, dimethyl sulfoxide, Sulfone system solvents, such as a dimethyl sulfone and a sulfolane, an acetone, a methyl ethyl ketone, Ketone system solvents, such as a diethyl ketone and an acetophenone, a wood ether, Ethers solvents, such as diethylether, the dipropyl ether, 1, 4-dioxane, and a tetrahydrofuran, Chloroform, methylene dichloride, a carbon tetrachloride, a trichloroethylene, Halogen system solvents, such as a dichloroethylene and chlorobenzene, a methanol, Ethanol, propanol, a butanol, a pentanol, ethylene glycol, Alcohols solvents, such as a propylene glycol, a polyethylene glycol, and a polypropylene glycol, Saturatedhydrocarbon system solvents, such as aromatic hydrocarbons solvents, such as phenol system solvents, such as a phenol and cresol, benzene, toluene, and a xylene, a pentane, a hexane, a cyclohexane, a heptane, and an octane, etc. are mentioned.

[0035] Moreover, about acid solution and alkaline solution, if there is no operation which disassembles a polyphenylene-sulfide resin, there will be especially no limit and an acetic acid, a hydrochloric acid, a sulfuric acid, phosphoric acid, an organic carboxylic acid, an organic sulfonic acid, various hydroxylation alkali solution, etc. will be used.

[0036] Moreover, you may process with the compound which has functional groups, such as an acid anhydride, an epoxy group, and an isocyanate machine.

[0037] The liquid crystal polyester used by this invention consists of a structural unit chosen from an aromatic oxy-carbonyl unit, an aromatic dioxy unit, an aliphatic dioxy unit, and an aromatic dicarbonyl unit. As an example of an aromatic oxy-carbonyl unit, para hydroxybenzoic acid, As an example of the structural unit generated from a 6-hydroxy-2-naphthoic acid, and an aromatic dioxy unit, 4 and 4'-dihydroxydiphenyl, A hydroquinone, 3, 3', 5, 5'-tetramethyl - 4 4'-dihydroxy biphenyl, t-butyl hydroquinone, a phenyl hydroquinone, 2, 6-dihydroxy naphthalene, 2, 7-dihydroxy naphthalene, 2, and 2-screw (4-hydroxyphenyl) propane, The structural unit generated from a 4 and 4'-dihydroxy diphenyl ether, The structural unit generated from ethylene glycol and a propylene glycol as an example of an aliphatic dioxy unit, As an example of an aromatic dicarbonyl unit, a terephthalic acid, an isophthalic acid, The structural unit generated from a 2, 6-naphthalene dicarboxylic-acid, 4, and 4'-diphenyl dicarboxylic acid, 1, 2-screw (2-chloro phenoxy) ethane -4, and a - dicarboxylic-acid, and 4 '4, 4'-diphenyl-ether dicarboxylic acid is mentioned.

[0038] Desirable liquid crystal polyester is liquid crystal polyester which consists of a structural unit (9), (10), and (11).

$$[0040]$$
 $[Formula 10]$ 
 $-0-R1-O$  (10)

[0041]  
[Formula 11]  

$$-$$
 CO-R2-CO- (11)

[0042] However, the inside R1 of a formula expresses one or more sorts chosen from the following chemical structure.

[0043]

[Formula 12] H<sub>3</sub>C CH<sub>2</sub> CH 2 CH 2 ~

[0044] Moreover, the inside R2 of a formula expresses one or more sorts chosen from the following chemical structure. However, X expresses a hydrogen atom or a halogen atom. [0045]

[0046] About (10), that whose R1 is 4 and 4'-biphenylene, 1, 4-phenylene, and dimethylene is desirable among the above-mentioned structural units, and that whose R2 is 1, 4-phenylene, 2, and 6naphthalene is desirable about (11).

[0047] The liquid crystal polyester preferably used by this invention is a copolymer which consists of a structural unit (9), (10), and (11) like the above. The following composition is desirable although the copolymerization composition can be chosen arbitrarily.

[0048] The above-mentioned structural unit (9) and 30 - 95-mol% of the sum total of (10) are desirable to the sum total of a structural unit (9), (10), and (11), and are more desirable. [40 - 90] mol% of ] Moreover, 70 - five-mol% of a structural unit (11) is desirable to the sum total of a structural unit (9), (10), and (11), and is more desirable. [60 - ten-mol% of ] moreover -- a structural unit -- (-- nine --) -- a structural unit -- (-- ten --) -- receiving -- mol -- a ratio -- [-- (-- nine --) --] -- /--[-- (-- ten --) --] -- 75 -- /-- 25 - 95 -- /-- five -- it is -- things -- desirable -- more -- desirable -- 78 / 22

- 93/7 -- it is . Moreover, as for a structural unit (11), it is desirable that they are mols [ target / real / a structural unit (10), ]. Although mols [ target / real ] are mols / structural unit / which constitutes the polymer principal chain except an end ], they mean that it is not not necessarily a \*\* mol as a structural unit which constitutes an end here.

[0049] In addition to the component which constitutes above-mentioned structural-unit (9) - (11), the above-mentioned liquid crystal polyester preferably used by this invention Aromatic dicarboxylic acids, such as a - diphenyl dicarboxylic-acid, and 3 and 3 '2, 2'-diphenyl dicarboxylic acid, Aliphatic dicarboxylic acids, such as an adipic acid, an azelaic acid, a sebacic acid, and a dodecane dione acid, Alicyclic dicarboxylic acids, such as a hexahydro terephthalic acid, a chlorohydroquinone, 3, dihydroxydiphenyl, and 4 '4, 4'-dihydroxy diphenylsulfone, Diphenols, such as a dihydroxydiphenyl sulfide, and 4 and 4 '4, 4'-dihydroxy benzophenone, 1, 2-propanediol, 1, 3propanediol, 1, 4-butanediol, Aliphatic series or alicyclic diols, such as 1, 6-hexandiol, neopentyl glycol, 1, and 4-cyclohexane dimethanol, Aromatic hydroxycarboxylic acid, such as an mhydroxybenzoic-acid, 2, and 6-hydroxy naphthoic acid, etc. can be made to copolymerize in the

range which does not spoil mesomorphism. [0050] the logarithm of liquid crystal polyester resin -- although there is especially no limit in viscosity, among a pentafluoro phenol, it is desirable that 0.1 g/dL concentration and the value measured at 60 degrees C are 0.5 - 15 dL/g, and it is desirable that it is especially 1 - 10 dL/g [0051] Moreover, although there is especially no limit in the melt viscosity of liquid crystal polyester, it is desirable that the temperature of +10 degrees C of a fluid field to melting points and the value of shear rate 1,000sec-1 are 0.5 - 200 Pa-sec, and it is desirable that it is 0.5 - 100 Pa-sec. In addition, after observing the endothermic peak temperature (Tm1) observed when it measures on 20-degree-C temperature up conditions for /from a room temperature in differential scanning calorimetry with the melting point (Tm) said here, The thing of the endothermic peak temperature (Tm2) observed when a temperature up is again carried out on 20-degree-C temperature up conditions for /after holding for 5 minutes at the temperature of 1+20 degree C of Tm(s), and cooling to a room temperature on 20-degree-C temperature fall conditions for /is pointed out. [0052] There is no limit especially in the manufacture method of liquid crystal polyester, and it can manufacture according to the polycondensation method of well-known polyester. For example, it can

manufacture by the following methods.

(1) How to carry out heating fusion of the polyester and para hydroxybenzoic acid which were obtained from the component except oxy-carbonyl unit formation nature components, such as para hydroxybenzoic acid, under a dryness nitrogen air current, make generate copolymerized polyester fragmentation by the acidolysis reaction, and make it decompress and thicken subsequently.

(2) How to carry out a \*\*\*\*\*\* condensation polymerization reaction from aromatic dicarboxylic acids, such as a diacyl ghost of aromatic dihydroxy compounds, such as p-acetoxy benzoic-acid and 4, and 4'-diacetoxy diphenyl and diacetoxy benzene, 2 and 6-naphthalene dicarboxylic acid, a

terephthalic acid, and an isophthalic acid.

(3) How to carry out a \*\*\*\*\* polycondensation reaction, after making an acetic anhydride react to aromatic dicarboxylic acids, such as aromatic dihydroxy compounds, such as para-hydroxybenzoicacid and 4, and 4'-dihydroxydiphenyl and a hydroquinone, 2 and 6-naphthalene dicarboxylic acid, a terephthalic acid, and an isophthalic acid, and acylating a phenolic hydroxyl group.

(4) How to manufacture liquid crystal polyester by the \*\* phenol polycondensation reaction from the diphenyl ester of aromatic dicarboxylic acids, such as diphenols, such as phenyl ester [ of para hydroxybenzoic acid ] and 4, and 4'-dihydroxydiphenyl, and a hydroquinone, 2 and 6-naphthalene

dicarboxylic acid, a terephthalic acid, and an isophthalic acid.

(5) How to add diphenols, such as 4 and 4'-dihydroxydiphenyl and a hydroquinone, and to manufacture liquid crystal polyester by the \*\* phenol polycondensation reaction after making the diphenyl carbonate of the specified quantity react to aromatic dicarboxylic acids, such as para hydroxybenzoic acid and 2, 6-naphthalene dicarboxylic acid, a terephthalic acid, and an isophthalic acid, and considering as diphenyl ester, respectively.

(6) How to manufacture liquid crystal polyester by the above (2) or the method of (3) under existence of the screw (beta-hydroxyethyl) ester of an aromatic dicarboxylic acid, such as polyester, its oligomer, or screw (beta-hydroxyethyl) terephthalate, such as a polyethylene terephthalate.

8/28/2003

[0053] Although the polycondensation reaction of liquid crystal polyester advances also with a non-catalyst, metallic compounds, such as the 1st tin of an acetic acid, tetrabuthyl titanate, potassium acetate, sodium acetate, an antimony trioxide, and metal magnesium, can be used.

[0054] In the resin constituent used by this invention, it is a book. A glass fiber, a potassium-titanate whisker, a zinc-oxide whisker, a boric-acid aluminum whisker, An aramid fiber, an alumina fiber, a silicon carbide fiber, a ceramic fiber, asbestos fiber, Fibrous bulking agents, such as stone KOU fiber and a metal fiber, a WARASUTE night, a zeolite, A sericite, a kaolin, a mica, clay, a pyrophyllite, a bentonite, Silicate, such as asbestos, talc, and an alumina silicate, an alumina, Metallic compounds, such as oxidization silicon, a magnesium oxide, a zirconium oxide, titanium oxide, and an iron oxide, Carbonates, such as a calcium carbonate, a magnesium carbonate, and a dolomite, a calcium sulfate, Sulfates, such as a barium sulfate, a magnesium hydroxide, a calcium hydroxide, Un-fibrous bulking agents, such as hydroxides, such as an aluminum hydroxide, a glass bead, glass flakes, a ceramic bead, boron nitride, a silicon carbide, and a silica, may be mentioned, these may be hollow, and it is also possible to use together two or more kinds of these bulking agents further. Moreover, you may use fibrous / [ these ] un-fibrous filler by coupling agents, such as an isocyanate system compound, an organic silane system compound, an organic titanate compound, an organic borane system compound, and an epoxy compound, carrying out preliminary processing in order to obtain the more excellent mechanical strength.

[0055] Furthermore, to the resin constituent of this invention, additives, such as coloring agents, such as antioxidants, such as coloring inhibitors, such as crystalline-nucleus agents, such as talc, a kaolin, an organic phosphorous compound, and a polyether ether ketone, and hypophosphite, a hindered phenol, and hindered amine, a thermostabilizer, lubricant, an ultraviolet-rays inhibitor, a color, and a pigment, and an antistatic agent, can be added.

[0056] There is especially no limit in the manufacture method of the resin constituent of this invention. After carrying out the dryblend of a carbon fiber, a carbon nanotube, thermoplastics, and the other components collectively, you may carry out melting kneading of the pellet which could carry out melting kneading by the extruder, the kneader, the Banbury mixer, etc., and carried out melting extrusion of thermoplastics and the carbon fiber beforehand, a carbon nanotube, and the other components. Or you may carry out melting kneading of the carbon fiber / thermoplastics pellet manufactured by the protrusion rod method, and the pellet which carried out melting kneading of thermoplastics, a carbon nanotube, and the other components beforehand further.

[0057] Although there is especially no limit in the manufacture method of the mold goods of this invention and injection molding, injection compression molding, press forming, etc. can be used, the viewpoint of productive efficiency to injection molding is desirable. You may carry out injection molding, once it may carry out injection molding as it is, and carries out melting extrusion of all the components and pelletizes them, after carrying out the dryblend of a carbon fiber, a carbon nanotube, thermoplastics, and the other components collectively. Or the dryblend of the carbon fiber / thermoplastics pellet manufactured by the protrusion rod method, and the pellet which carried out melting kneading of thermoplastics, a carbon nanotube, and the other components beforehand may be carried out, and it may carry out injection molding as it is, and after once carrying out melting extrusion of both the pellets and pelletizing them, you may carry out injection molding. [0058]

[Example] Although an example is shown below and this invention is explained to it still more concretely, this invention is not limited to the publication of these examples.

[0059] In the following examples, the test piece for evaluation of polyphenylene-sulfide system material was created by carrying out injection molding by the setups of injection-pressure:restoration minimum pressure +10 kg/cm2 (G) cylinder-temperature:320 degree C, die-temperature:140 degree C, and injection-speed:75% with the Toshiba Machine information separator 80 type injection molding machine.

[0060] Moreover, the test piece for evaluation of liquid crystal polyester system material was created by carrying out injection molding by the setups of injection-pressure:restoration minimum pressure +10 kg/cm<sup>2</sup> (G) cylinder-temperature:345 degree C, die-temperature:120 degree C, and injection-speed:75% with the Toshiba Machine information separator 80 type injection molding machine. [0061] In the following examples, evaluation of a mechanical characteristic, gas permeability, and

· / ' I ' /4 wish and side

volume resistivity was performed by the following method.

Tractive characteristics: ASTM It measured according to D638.

Bending property: ASTM It measured according to D790.

Izod impactive strength: ASTM It measured according to D256.

Gas permeability: Use the test piece of 1mm thickness about hydrogen gas, and it is ΠS. According to the A method (differential pressure method) indicated by K7126, it measured by 23 degrees C and the absolute dry condition. Moreover, the test piece of 25-micrometer thickness is used about a steam, and it is JIS. According to Z0208, it measured by 40 degrees C and 90%RH.

Volume resistivity: ASTM It measured according to D257.

Number mean fiber length (L), the diameter of fiber (d): It computed by having measured by microscope observation about 1,000 fiber from the ash content which was made to pyrolyze a pellet or mold goods under argon gas atmosphere for 450 degree-Cx 5 hours, and remained. [0062] [Example 1 of reference] The temperature up was carried out gradually, having taught 8kg (it omitting Following NMP.) of N-methyl-2-pyrrolidones at 4.67kg (25 mols of specific hydrosulfides) of specific-hydrosulfide solution, and 2kg (25 mols of sodium hydroxides) row of 50% sodium hydroxides, and stirring to the autoclave with a manufacture agitator of a polyphenylene-sulfide resin, and distillate water 4.1L containing 3.8kg of water was removed. 1 was added to remains mixture, NMP2kg was added to the 4-dichlorobenzene 3.75kg (25.5 mols) row, and it heated at 230 degrees C for 1 hour. With warm water, the resultant was supplied after 5 times washing and in 90 degrees C and acetic-acid solution 25L of pH 4, and was stirred for 1 hour. The polyphenylenesulfide resin was filtered, and after washing by 90-degree C ion exchange water until pH of filtrate was set to 7, the vacuum drying was carried out at 80 degrees C for 24 hours. After carbonizing the melt flow rate (MFR) when measuring by the temperature of 316 degrees C, and 20g of loads using a length of 31.75mm, and the orifice of 2.10mm of diameters at 87 g/min and 450-500 degrees C, the amount of ash content residues at the time of making it ash at 538 degrees C for 6 hours was 0.19 %

[0063] [Example 2 of reference] The manufacture para-hydroxybenzoic-acid 995 weight section [ of liquid crystal polyester resin ], 4, and 4'-dihydroxydiphenyl 126 weight section, the terephthalic-acid 112 weight section, and intrinsic viscosity taught the polyethylene-terephthalate 216 weight section of 0.61 dL/g, and the acetic-anhydride 969 weight section to the reaction container equipped with stirring wings and the distillate pipe, and the polycondensation was performed. It consisted of 12.5 mol % of 7.5 mol % and ethyleneoxy units of 80 mol % and aromatic dioxy units of aromatic oxycarbonyl units, and the melt viscosity when measuring by the temperature of 324 degrees C and shear rate 1,000sec-1 obtained the pellet of 13 Pa-sec using melting point (Tm)314 degree C and the

0.5mm phix10mm orifice. [0064] On 7mm of diameters of [the example 3 of reference], and the stick made from graphite with a length of 48mm, along with the medial axis, 3mm of diameters and the hole with a depth of 29mm were made from the nose of cam, the mixed-powder end of rhodium:platinum:graphite =5:5:2 was put in this hole, and the anode plate for carbon nanotube manufacture was created. On the other hand, 14mm of diameters and the cathode with a length of 31mm which consist of graphite of purity 99.998% were created. These electrodes were installed into the vacuum chamber, the interior of a chamber was replaced by gaseous helium of 99.9% of purity, and DC arc electric discharge was performed. The interval of an anode plate and cathode was always controlled to 1-2mm, and it discharged by pressure 600torr and current 70A. The carbon nanotube generated on cathode was taken out. The carbon nanotube which consists of a graphite layer of a monolayer with the bore of 5nm, an outer diameter [ of 10nm ], and a length of 1-10 micrometers and a double layer was

[0065] The carbon nanotube which manufactured the PAN system carbon fiber (Toray Industries make "TOREKA" T300) with a diameter of 7 micrometers in the chopped fiber and the example 3 of reference which were cut in number-average length of 6mm to the polyphenylene-sulfide resin and liquid crystal polyester resin which were manufactured in the example 1 of [examples 1-8] reference, and the example 2 of reference It blended by the ratio shown in Table 1, and using the biaxial extruder of 30mmphi, in the case of the polyphenylene-sulfide resin, in the case of the resin temperature of 320 degrees C, and liquid crystal polyester resin, it is 340 degrees C in resin

temperature, melting kneading was carried out by screw-speed 150rpm, and the pellet of a resin constituent was manufactured. Various test pieces were produced with injection molding using this pellet. The evaluation result of various properties is shown in Table 1.

[0066]

[Table 1]

表1

			100 440 ATM 60		sta 44: /01 /	special c	42 Mc/EI O	实施例 7	实施例8
実施例		実施例1	実施例 2	实施例3	実施例4	実施例5	実施例 6	AND!	<b>突起时</b> 0
炭素繊維	(wt%)	30	30	30	30	15	15 .	50	30
カーポンナノチューブ	(wt%)	0.5	1	3	5	10	14	0.5	1
熱可塑性樹脂 *1 (種類)		PPS	PPS	PPS	PPS	PPS	PPS	PPS	LCP
	(wt%)	69.5	69	67	65	75	71	49.5	69
引張強度	(MPa)	215	213	188	156	121	109	205	145
引張破断仲度	(%)	24	2.3	2.0	1.7	1.4	1.2	2.1	2.3
曲げ強度	(MPa)	259	251	216	182	142	128	291	192
曲げ弾性率	(GPa)	20.1	19.4	17.3	16.1	11.4	10.2	22.6	22.1
アイゾット衝撃値 (Vノが)	) (J/m)	67	54	45	42	34	32	80	71
水素ガス透過性 (c	m 3/m 2 -atm-24h)	28	27	25	23	32	28	18	15
水蒸気透過性 (c	m */m * -atm-24h)	0.29	0.28	0.25	0.24	0.33	0.27	0.19	Q.15
数平均繊維長/平均繊維	至 (ペット)	71	70	71	72	71	70	73	71
	(成形品)	42	42	43	42	41	42	43	41
体積固有抵抗	(Ω-cm)	0.2	0.1	0.09	0.08	0.08	0.07	0.03	0.05

<sup>\*1</sup> PPS:ポリフェニレンスルフィド樹脂、LCP:液晶ポリエステル樹脂

[0067] The constituent of this invention excels examples 1-8 in a mechanical property, gas barrier property, and conductivity, and it turns out that it is the material in which injection molding is possible.

[0068] It turns out that a mechanical property will fall a little if the loadings of a carbon fiber are fixed to 30wt(s)% and the quantity of the amount of carbon nanotubes is increased from examples 1-4, and conductivity goes up a little.

[0069] Although it excels in a mechanical property, gas barrier property, and conductivity and the material in which injection molding is possible is obtained from examples 5-7 even if it changes the loadings of a carbon fiber and a carbon nanotube a lot, even if it blends a carbon nanotube so much, conductive large improvement is not found, but the inclination for a mechanical property to fall is seen.

[0070] An example 8 shows that excel in a mechanical property, gas barrier property, and conductivity, and the material in which injection molding is possible is obtained, even if it changes a matrix resin.

[0071] The resin constituent was manufactured like the example 1 except carrying out the rate of a compounding ratio of [examples 1-2 of comparison] each component, as shown in Table 2. The rate of a compounding ratio and a characterization result are shown in Table 2.

[0072]

[Table 2]

比較例		比較例1	比较例 2	比較例3	比較例4
<b>炭素繊維</b>	(wt%)	30	-	黑铅 76.8	ピッチ系炭素繊維 5
カーボンナノチューブ	(wt%)	-	3	硬化剤 4	<b>無鉛 25 膨張性無鉛 50</b>
熱可塑性樹體 *1	(種類)	PPS	PPS	エポキシ樹脂	LCP
•	(w1%)	70	97	19.2	20
引强強度	(MPa)	223	85	50	20
引張破断种度	(%)	2.5	13.2	13	0.9
曲げ強度	(MPa)	267	142	111	27
曲げ弾性率	(GPa)	20.2	3.7	4.1	21
アイソット衝撃値 (V / ナナ)	(J/m)	68	45	44	4.1
水素ガス透過性 (cm <sup>1</sup> /	m ² ·atm·24h)	28	46	53	52
水蒸気透過性 (cm³/	/m <sup>2</sup> -atm-24h)	0.28	0.48	0.88	0.86
数平均繊維長/平均繊維径	(144.6)	70	_	_	_
	(成形品)	42		_	_
体積固有抵抗	( Q -cm)	149	1 × 10°	0.09	0.07

<sup>\*1</sup> PPS:ポリフェニレンスルフィド樹脂、 LCP:液晶ポリエステル樹脂 ...

[0073] The examples 1-2 of comparison show that the material with which are satisfied of a mechanical property, gas barrier property, conductivity, and all the injection-molding nature is not obtained, when either a carbon nanotube or a carbon fiber is missing.

[0074] Continuation injection molding was performed using the metal mold of the configuration shown in drawing 1 using the constituent manufactured in the [example 9] example 3 in resin temperature [ of 320 degrees C ], 150 degrees-C [ of die temperatures ], and cooldown-delay 20 seconds. Even if it exceeded 1,000 shots of continuation, the faulty mold goods which are not were stabilized and were obtained. Drawing 1 is the plate which made the passage of hydrogen gas, oxygen gas, or air form in fuel cell separators, and is 3mm in size 66mmx84mm and thickness. The plate concerned is equipped with gas-passageway entrance A, the gas-passageway outlet B, and gaspassageway C. Moreover, the width of face of a gas passageway is 2.5mm, and the depth is 2mm. [0075] The particle size of 110 micrometers or more and a graphite powder 160 micrometers or less are mixed by the ratio of the 20:80 weight sections as the end of the [example 3 of comparison] carbon powder to an epoxy resin (the product made from oil-ized shell epoxy "an Epicoat" 807), and, subsequently it is a curing agent (the 4 sections added and mixed degassing of the product IBMI 12 made from oil-ized shell epoxy "an epicure" was carried out.). Subsequently, using this material, press forming was carried out for 45 minutes by the temperature of 150 degrees C, and pressure 10MPa, and various evaluation test pieces were created. Furthermore, physical properties were evaluated after carrying out a cure at 150 degrees C after fabrication for 6 hours. A result is shown in Table 2.

[0076] Although it excels in conductivity as shown in Table 2, it turns out that it is inferior to a mechanical property.

[0077] the monotonous press of the configuration shown in <u>drawing 1</u> using the material prepared in the example 3 of the [example 4 of comparison] comparison -- press forming was continuously performed using metal mold in the temperature of 150 degrees C, pressure 10MPa, and press time 45 minutes Breakage etc. occurred at the time of non-filling and mold release, and continuation press forming exceeding ten shots was not completed.

[0078] Melting extrusion of an expansibility graphite (expansibility graphite TEG[ by Sumikin Chemical Co., Ltd.] 80 LTE-U), carbon black (KETCHIEN black EC by the KETCHIEN black international company), and the pitch based carbon fiber (Mitsubishi Chemical diamond lead K223 QG) was blended and carried out to the liquid crystal polyester resin manufactured in the example 2 of the [example 5 of comparison] reference at a rate shown in Table 2. It has not fabricated, although

injection molding was tried using the obtained pellet. Moreover, melting press forming was performed by the temperature of 340 degrees C, and pressure 10MPa, various evaluation test pieces were created, and physical properties were evaluated. A result is shown in Table 2. Although it excels in conductivity as shown in Table 2, it turns out that it is inferior to a mechanical property. [0079]

[Effect of the Invention] By using this invention, the resin constituent and mold goods which are excellent in the moldability which was not obtained and have advanced conductivity can be obtained by the conventional method. Moreover, the fuel cell separator superior to the resin constituent of this invention can be obtained.

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2. \*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

#### PRIOR ART

[Description of the Prior Art] Since a carbon-dioxide-gas discharge problem is coped with in recent years, the method of supplying energy by the method which does not depend the energy acquired from petroleum resources on petroleum resources is examined. A fuel cell is in one of them, and development is briskly performed aiming at spread to the power supply for fuel cell vehicles, or a power supply for home use.

[0003] Each cell of a fuel cell is formed from the separator which supplies a gas passageway and a cooling water way while it contacts one pair of electrodes and the electrode which sandwich the electrolyte which manages a reaction, and an electrolyte and performs current collection from an electrode.

[0004] Among these, since it has a current collection function from an electrode, advanced conductivity is required for a separator. Moreover, in order to form fuel gas passage and a circulating-water-flow way in both sides, gas barrier property, intensity, a corrosion resistance, etc. are required. Furthermore, it is necessary to form a gas passageway and a circulating-water-flow way, and the outstanding moldability is required.

[0005] It is the method (JP,10-125337,A) of pressurizing and producing with the metal mold of the last configuration where the gas passageway and the circulating-water-flow way were attached, after pressurizing an expanded-graphite particle and making a reserve sheet form as a conventional method. A lot of graphites are blended with the way (JP,2000-36309,A) a fluororesin or a graphite fluoride particle forms an eutectoid and the distributed noble-metals compound plating coat in a metal separator front face into a noble-metals matrix, and thermosetting resin like phenol resin, and the method (JP,10-334927,A) of fabricating by press forming, the method (JP,2000-67882,A) of filling up precisely with conductive resin material the opening section of the metallic material which has the detailed opening section, the method (JP,2000-17179,A) of blending graphite system carbon material with a liquid crystal polymer so much, etc. are devised.

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## DESCRIPTION OF DRAWINGS

[Brief Description of the Drawings]

[Drawing 1] It is the monotonous planar structure view used in the example 9 and the example 4 of comparison.

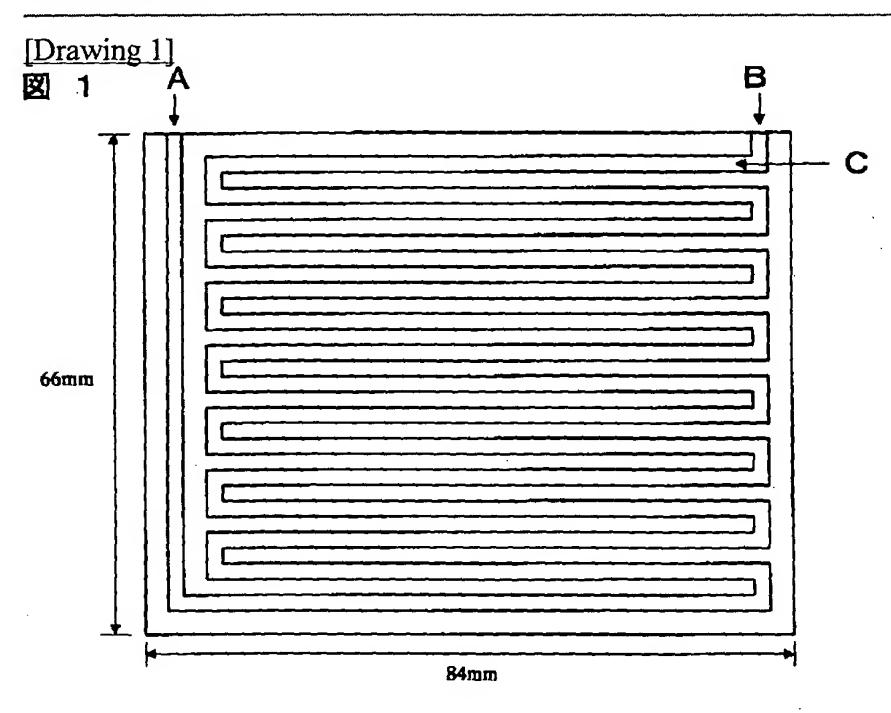
[Description of Notations]

- A: Gas-passageway entrance
- B: Gas-passageway outlet
- C: Gas passageway

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## DRAWINGS



# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-097375

(43) Date of publication of application: 02.04.2002

(51)Int.CI.

C08L101/00 // B29K 83:00 B29K105:12 B29L 31:00

(21)Application number: 2000-289624

(71)Applicant: TORAY IND INC

(22)Date of filing:

22.09.2000

(72)Inventor: OKITA SHIGERU

SUZUKI ATSUSHI

## (54) THERMOPLASTIC RESIN COMPOSITION AND MOLDING

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a thermoplastic resin composition having excellent electroconductivity, gas barrier properties, strength, corrosion resistance and moldability, suitable for a separator for a fuel cell.

SOLUTION: This thermoplastic resin composition is obtained by compounding a thermoplastic resin with a carbon fiber and a carbon nanotube.

#### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office